# (19) JAPANESE PATENT OFFICE PATENT JOURNAL (11) KOKAI PATENT NO. SHO 51[1976]-119089

(43) Publication Date: October 19, 1976

(51) Int. Cl.<sup>2</sup>: C08B 3/16

C08B 3/24

(52) Japanese Cl.:

26(1)B211

Sequence Nos. for Office Use: 7253 45

No. of Inventions: 1 (Total of 5 pages) Examination Request: Not requested

(21) Application No.: Sho 50[1975]-43379

(22) Application Date: April 11, 1975

# METHOD FOR THE MANUFACTURE OF LOW-MOLECULAR-WEIGHT CELLULOSE MIXED ESTER

Inventor:

Isamu Iwami

Asahi Dow K.K.

1-3-1 Yako

Kawasaki-ku, Kawasaki

Kanagawa

Inventor:

Teruo Katayose

Asahi Dow K.K.

1-3-1 Yako

Kawasaki-ku, Kawasaki

Kanagawa

Inventor:

Koichi Horiguchi

Asahi Dow K.K.

1-3-1 Yako

Kawasaki-ku, Kawasaki

Kanagawa

Inventor:

Masami Yamaguchi

Asahi Dow K.K.

1-3-1 Yako

Kawasaki-ku, Kawasaki

Kanagawa

Applicant:

Asahi Dow K.K. 1-1-2 Yuraku-cho Chiyoda-ku, Tokyo

[There are no amendments to this patent.]

#### **CLAIM**

A method for the manufacture of a low-molecular-weight cellulose mixed organic acid ester, characterized by heating cellulose acetate with a saturated or unsaturated organic acid of 3 or more carbon atoms in the presence of an acid catalyst, with removal of the resulting acetic acid from the reaction system, to obtain a cellulose mixed organic acid ester having a molecular weight smaller than that of the starting cellulose acetate.

#### DETAILED EXPLANATION OF THE INVENTION

The present invention concerns a method for the manufacture of low-molecular-weight cellulose mixed esters, and more specifically concerns a method for the manufacture of cellulose mixed organic acid esters having a lower molecular weight than the starting material by simultaneous molecular-weight lowering and mixed esterification of cellulose acetate used as the starting material.

Low-molecular-weight cellulose organic acid esters have excellent properties such as solubility, miscibility, flowability, etc., and have been used widely in coatings, etc.

The conventional method for the manufacture of low-molecular-weight cellulose mixed organic acid ester involves acid hydrolysis of the main chain of high-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters. However, in this case, the reaction involves not only the main chain hydrolysis, but also the hydrolysis of the pendent ester portion; thus, for obtaining low-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters with the desired degree of polymerization and degree of substitution, delicate reaction control is required, and it is difficult to obtain low-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters with a high degree of substitution (the degree of substitution is the value of the average number of substitutions of the three hydroxy groups per anhydrous glucose constituting cellulose.) Also, the fact that the high-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters used as the starting material is more expensive than single esters is another drawback of the conventional process. For example, cellulose acetate butyrate is prepared using expensive butyric anhydride or acetic butyric anhydride, thus it is more expensive than the case of cellulose acetate using the less expensive acetic anhydride.

Also, low-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters with a high degree of substitution can be obtained if cellulose that had been pretreated for molecular-weight lowering is subjected to mixed esterification. Although this would solve the above problems somewhat, lowering the molecular weight of cellulose itself is a problem, and in esterification, expensive reagents are needed, thus there is no special industrial advantage.

It is an objective of the present invention to overcome the above problems and to provide an industrially advantageous method for the manufacture of low-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters starting from cellulose acetate that is inexpensive and readily available on an industrial scale.

Cellulose acetate has been produced on a large scale for films, fibers, and plastics, and is inexpensive, compared with other cellulose esters; thus, if it can be used as the starting material for low-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters, its industrial value will be extremely high. However, there have not been any practical methods using it.

It has been known that mixed esters can be obtained by heating cellulose acetate with butyric acid containing a small amount of water. For example, in J. Am. Chem. Soc., <u>74</u>, 4105 (1952), cellulose acetate is heated in 95% butyric acid for the introduction of butyryl groups. However, in this case, the butyryl group content in the product is very small, and a fatal drawback is significant lowering of the degree of substitution, thus using this process for obtaining low-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters is not very practical.

As a result of intense investigation of an industrially advantageous method for making low-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters, we have discovered that by reacting cellulose acetate with an organic acid in the presence of an acid catalyst, with removal of the by-product acetic acid from the reaction system, simultaneous mixed esterification and molecular weight lowering proceed rapidly without lowering the degree of substitution. The present invention is based on this discovery.

Namely, the present invention concerns a method for the manufacture of a low-molecular-weight cellulose mixed organic acid ester, characterized by heating cellulose acetate with a saturated or unsaturated organic acid of 3 or more carbon atoms in the presence of an acid catalyst, with removal of the resulting acetic acid from the reaction system, to obtain a cellulose mixed organic acid ester having a molecular weight smaller than that of the starting cellulose acetate.

In the method of the present invention, the effects obtained by carrying out the reaction with removal of acetic acid from the reaction system include not only the desirable shift of equilibrium, but also the reaction proceeding in an essentially anhydrous state, thus acidolysis of the ester part and hydrolysis of the main chain glycoside bonds occur. However, it is not certain how these effects are displayed.

There are no specific limitations on the degree of polymerization and degree of substitution of cellulose acetate used as the starting material of the present invention. The degree of substitution of the cellulose acetate starting material can be chosen according to the degree of substitution desired for the low-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters. With a degree of substitution below 2, products have a high moisture absorption, while with a degree of substitution above 2.5, the starting material has a low solubility in organic acids, thus a solvent is often needed to carry out the reaction, so a degree of substitution in the range of 2-2.5 is practical. However, a degree of substitution below 2 or above 2.5 can be used for special applications such as hydrophilic coatings, solvent-resistant coatings, etc.

Various saturated and unsaturated acids can be used for the organic acids in the present invention, while especially preferred are carboxylic acids of 3-6 carbon atoms, e.g., saturated acids such as propionic acid, butyric acid, valeric acid, etc.; unsaturated acids such as acrylic acid, methacrylic acid, crotonic acid, sorbic acid, etc. In the case of long-chain fatty acids of 7 or more carbon atoms and aromatic organic acids, their incorporation into the mixed esters is smaller than that of acids of 3-6 carbon atoms.

When the cellulose acetate starting material is insoluble in organic acids or a low viscosity is desired for the reaction systems, solvents may be added as desired. The solvents may be any substances that dissolve or swell the cellulose acetate starting material and have no adverse effects on the reaction, e.g., hydrocarbons, halogenated hydrocarbons, ethers, ketones, amides, sulfoxides, etc., and mixtures thereof. Water and alcohols result in a reduced degree of substitution, thus they are not favored.

Any acids that can stably remain in the reaction system under the conditions of removing acetic acid from the reaction system can be used as acid catalysts, e.g., sulfuric acid, perchloric acid, sulfonic acids, zinc chloride, etc. The amount of the acid catalysts used should be 0.1-5% (wt%, same hereafter) in terms of concentration in the reaction system. The reaction may proceed even below 0.1% or above 5%, but below 0.1%, the reaction is too slow and above 5%, it is not preferred economically.

Compositions can vary widely. Excluding the cation exchange resins, practical compositions contain 5-50% of cellulose acetate and 95-50% of an organic acid. A portion of the organic acid may be replaced by a solvent.

The reaction is carried out by heating cellulose acetate with an organic acid in the presence or absence of a solvent for cellulose acetate and in the presence of an acid catalyst with removal of acetic acid from the reaction system. The reaction temperature should be above 30°C, preferably 60-150°C. At a reaction temperature below 30°C, the reaction is slow, thus not practical. A reaction above 150°C results in severe discoloration, thus not favored.

The acetic acid removal from the reaction system can be done by carrying out the reaction at a temperature at which acetic acid can be removed under ambient pressure or with a combination of vacuum and a temperature at which acetic acid can be removed. The acetic acid removal may accompany removal of a portion of the organic acid or solvent. Such a loss of organic acid or solvent can be replenished as the reaction proceeds.

The reaction time varies according to various factors such as the type and amount of catalysts, reaction temperature, etc., and the reaction is continued until the desired molecular weight is achieved.

Under the conditions of the present invention, since moisture is removed from the reaction system during the reaction, the reaction proceeds essentially in an anhydrous state, thus moisture tolerance at the beginning is as high as 5% without any adverse effects and in general drying and dehydration of raw materials are not necessary.

Next, specific examples of the present invention are illustrated. However, the present invention is not limited to such examples.

#### APPLICATION EXAMPLE 1

In a 300-mL glass reactor fitted with a stirrer, 15 g of cellulose acetate (degree of substitution 2.40, limiting viscosity 1.15 dL/g in acetone at 30°C) and 135 g of propionic acid were added; the resulting mixture was heated at 80°C for complete dissolution, treated with 5 g of p-toluenesulfonic acid, and heated at 80°C/50 mm Hg for 2 h with continuous removal of the by-product acetic acid from the reaction system. The reaction mixture was poured into a large amount of water, filtered, washed with water until the filtrate was neutral, and dried in vacuo at 80°C for 10 h.

Analysis of the product according to ASTM D-871 showed an acetyl degree of substitution of 1.70, propionyl degree of substitution of 0.69, and limiting viscosity in acetone at 30°C (hereafter referred to simply limiting viscosity) of 0.2 dL/g.

#### **COMPARATIVE EXAMPLE 1**

Application Example 1 was repeated without removal of acetic acid from the system under ambient pressure. The product showed an acetyl degree of substitution of 2.15, propionyl degree of substitution of 0.21, and limiting viscosity of 0.47.

## **APPLICATION EXAMPLE 2**

In a 300-mL glass reactor fitted with a stirrer, 15 g of cellulose acetate (degree of substitution 2.40, limiting viscosity 1.15 dL/g) and 135 g of butyric acid were added; the resulting mixture was heated at 80°C for complete dissolution, treated with 5 g of p-

toluenesulfonic acid, and heated at 80°C/50 mm Hg for 2 h with removal of the by-product acetic acid from the reaction system, then the product was purified similarly as in Application Example 1. The product showed an acetyl degree substitution of 1.67, butyryl degree of substitution of 0.72, and limiting viscosity of 0.19 dL/g.

#### **APPLICATION EXAMPLE 3**

In a 300-mL glass reactor fitted with a stirrer, 15 g of cellulose acetate (degree of substitution 1.85, limiting viscosity 1.10 dL/g) and 125 g of butyric acid were heated at 60°C for dissolution.

After the dissolution, 1 g of a 70% perchloric acid aqueous solution and 10 g of butyric acid were added and heated at 60°C/15 mm Hg for 1 h with continuous removal of acetic acid from the reaction system.

The product was purified similarly as in Application Example 1. The product had an acetyl degree of substitution of 1.63, butyryl degree of substitution of 0.19, and limiting viscosity of 0.14 dL/g.

## **APPLICATION EXAMPLE 4**

In a 300-mL glass reactor fitted with a stirrer, 15 g of cellulose acetate (degree of substitution 2.70, limiting viscosity 1.23 dL/g) and 200 g of butyric acid were heated at 60°C, treated with 2 g of sulfuric acid, and heated at 80°C/50 mm Hg for 2 h with removal of the byproduct acetic acid. After neutralization of sulfuric acid by adding magnesium sulfate, the product was purified similarly as in Application Example 1. The product had an acetyl degree of substitution of 2.18, butyryl degree of substitution of 0.47, and limiting viscosity of 0.21 dL/g.

#### **APPLICATION EXAMPLE 5**

In a 300-mL glass reactor fitted with a stirrer, 15 g of cellulose acetate (degree of substitution 2.40, limiting viscosity 1.15 dL/g) and 135 g of butyric acid were heated at 140°C for complete dissolution, treated with 5 g of zinc chloride, and heated at 140°C under ambient pressure for 30 min with continuous removal of the by-product acetic acid. The product was purified similarly as in Application Example 1. The product had an acetyl degree of substitution of 2.01, butyryl degree of substitution of 0.36, and limiting viscosity of 0.25 dL/g.

#### APPLICATION EXAMPLE 6

In a 300-mL glass reactor fitted with a stirrer, 15 g of cellulose acetate (degree of substitution 2.40, limiting viscosity 1.15 dL/g) and 135 g of butyric acid were added; the resulting mixture was heated at 50°C for complete dissolution, treated with 5 g of p-

toluenesulfonic acid, and heated at 50°C/10 mm Hg for 10 h with continuous removal of the by-product acetic acid from the reaction system. The reaction mixture was purified similarly as in Application Example 1. The product showed an acetyl degree of substitution of 1.67, butyryl degree of substitution of 0.71, and limiting viscosity of 0.17 dL/g.

#### APPLICATION EXAMPLE 7

In a 500-mL glass reactor fitted with a stirrer, 15 g of cellulose acetate (degree of substitution 2.40, limiting viscosity 1.15 dL/g) and 135 g of chlorobenzene were added; the resulting mixture was heated at 100°C for swelling, treated with 200 g of oleic acid and 5 g of ptoluenesulfonic acid, and heated at 100°C/320 mm Hg for 2 h with continuous removal of the byproduct acetic acid from the reaction system. The reaction mixture was poured into a large amount of ethanol, filtered, washed with ethanol then water twice, and dried at 80°C in vacuo for 10 h. The product showed an acetyl degree of substitution of 2.21, oleyl degree of substitution of 0.15, and limiting viscosity of 0.13 dL/g.

#### APPLICATION EXAMPLE 8

In a 500-mL glass reactor fitted with a stirrer, 15 g of cellulose acetate (degree of substitution 2.40, limiting viscosity 1.15 dL/g) and 135 g of chlorobenzene were added; the resulting mixture was heated at 60°C for swelling, treated with 120 g of methacrylic acid, 1 g of hydroquinone, and 5 g of p-toluenesulfonic acid, and heated at 60°C/15 mm Hg for 7 h with continuous removal of the by-product acetic acid from the reaction system. The product was purified similarly as in Application Example 7. The product showed an acetyl degree of substitution of 2.03, methacryloyl degree of substitution of 0.53, and limiting viscosity of 0.21 dL/g.

#### **APPLICATION EXAMPLE 9**

In a 500-mL glass reactor fitted with a stirrer, 15 g of cellulose acetate (degree of substitution 2.40, limiting viscosity 1.15 dL/g) and 135 g of chlorobenzene were added; the resulting mixture was heated at 80°C for swelling, treated with 120 g of crotonic acid, 1 g of hydroquinone, and 5 g of p-toluenesulfonic acid, and heated at 80°C/170 mm Hg for 2 h with continuous removal of the by-product acetic acid from the reaction system. The product was purified similarly as in Application Example 7. The product showed an acetyl degree of substitution of 2.01, crotonyl degree of substitution of 0.35, and limiting viscosity of 0.27 dL/g.

According to the method of the present invention, industrially mass-produced inexpensive cellulose acetate is used as the starting material with simultaneous molecular-weight lowering and mixed esterification, with no lowering of the degree of substitution at all.

Thus, different from conventional processes, inexpensive raw material can be used to produce low-molecular-weight cellulose mixed organic acid esters in one simple step. The industrial value of the present invention is very substantial.

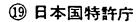


...the height of Excellence...

Japanese Kokai Patent No. 51-119089

Translated from Japanese into English by Phoenix Translations Code No. 51-2550

2110-A White Horse Trail, Austin, TX 78757 Phone: (512) 343-8389, Toll-free: 877-452-1348, Fax: (512) 343-6721, Email: phoenixtranslations@ev1.net



# 開特許公報

特許庁長官 斎 臙 英 雄

発明の名称 低分子員 セルロース混合 エステルの製法

神奈川県川崎市川崎区夜光1丁目3番1号 旭ダウ株式会社内 (他3名)

東京都千代田区有楽町1丁目

看地们

取締役社長

的 上記に関する書類送付等一切の倒連絡は下記による特殊人 100 東京都千代田区有染町 1-12

後記号なし

昭和 50年 4 月 // 日

50 043379

①特開昭 51-119089

④3公開日 昭51. (1976) 10 19

50-43378 21)特願昭

昭50. (1975) 4. // (22)出願日

未請求

(全5頁)

广内整理番号 7253 45

52日本分類

26(1)B211

(51) Int. C12.

C08B 3/16 00813

:4: 明

1.発明の名称

低分子量セルロース混合エステルの製法

'2. 特許 割求の 範語

セルロース酢酸エステルを核触媒の存在下、副 生する酢酸を反応系外に除去しつつ、炭素数3以 上の飽和もしくは不飽和有機酸と反応させること により、得られたセルロース告告す存扱酸混合エ ステルが出発原料のセルロース酢酸エステルより も低分子證化されていることを特徴とするセルロ - スポスカルの製法。

3.発明の詳細を説明

本発明は低分子量セルロース混合エステルの製 法に関するものであり、詳しくはセルロース酢酸 エステルを出発原料とし低分子気化と混合エステ - ル化を同時に進行させ、出発原料より低分子量化 されたセルロース共会有機酸混合エステルを製造 する方法に関するものである。

低分子量セルロース混合有機酸エステルは溶解 性、凝和性、流動性にすぐれた特性を示し、

テイング材料などに広い用途を有する。

従来知られている低分子はセルロース混合有機 酸エステルの製法は高分子最セルロース混合有機 酸エステルの主鎖を酸により加水分解する方法で ある。しかし、この場合、主鎖の加水分解だけで なく 側鎖のエステル部分の加水分解を伴うので、 所望の重合度、置換度を有する低分子侵セルロー ス混合有機酸エステルを得るには微妙な反応制御 を要し、特に高岸換度の低分子低セルロース混合 有機酸エステルを得るのは困難であつた。(なお 置換度とは、セルロースの構成単位である無水グ ルコース単位あたりる個の水酸基のうち平均何個 の水酸基が釐狭されているかを示す何である。) しかも、原料である高分子セルロース混合有機酸 ェステルは単一 エステルよりも高 価で あることも 従来法の難点の一つである。例えば、セルロース 酢酸酪酸エステルは、その製造に高価な無水酪酸 または無水酢酪酸を用いるのが普通であり、安価 左無水酢酸を用いるセルロース酢酸エステルの場 合に比べて高価になつている。

また、予め低分子は化したセルロースを混合エステル化すれば高超換度の低分子量セルロース混合有機酸エステルを得ることができ、上記難点の一部は解決されるが、セルロースを低分子量化すること自体、問題があり、かつエステル化に際し、高価を試薬を必要とする難点は変りなく、工業的に行利にはならない。

本発明は、工業的に大量生産され安価に入手できるセルロース酢酸エステルを出発原料とし、上記難点を克服し工業的に有利な低分子量セルロース混合有機酸エステルの製法を提供することを目的とする。

セルロース酢酸エステルは繊維、フイルム、プラスチック用として、他のセルロースエステルに比べ大選生産され、価格も安いセルロースエステルであり、これを原料として低分子はセルロース 混合有機酸エステルが製造できれば、その工業的価値は非常に高い。しかし、これまで実用的を方法は発表されていない。

. セルロース酢酸エステルを少贷の水を含む酪酸

は不飽和の有機酸と反応させることにより、得られたセルロース<del>部は一</del>有機酸混合エステルが出発原料よりも低分子盤化されていることを特徴とす (成分子を) るセルロース酢酸有機酸混合エステルの製法である。

本発明の方法において、酢酸を反応系外に除去しつつ反応を行うことによつて得られる効果の理由については、単に平衡関係の移動が有利に作用するだけでなく、実質的に無水の状態で反応を行うことになるので、エステル部分の酸交換(acidolysis)および主鎖のグリコシド結合の酸分解がおこり、これらの諸効果が複合され顕著な効果を示すものと考えられるが、つまびらかでない。

本発明において原料として用いるセルロース酢酸エステルの遺合度、置換度については特に限定はなく、所望する生成物の重合度、置換度に応じて選択できるが、置換度が2より小さい場合は生成物の吸湿性が大きくなり、また資換度が2.5より大きい場合は、原料の有機酸に対する溶解性が扱くなり、反応の際、溶剤が必要となる場合が多

特開形51-11908 9(2) 化されることは知られている。例えばJ. Am. Cnem. Soc 74.4105 (1952) においては、セルロース酢酸ニステルを95 形酸中加熱するとプチリル基が導入されることが報告されている。しかし、この場合、生砂中のプチリル基含量は非常に小さく、しかも致命的な欠点として置換度の低下が老しく、この数合法を用いて低分子量セルロース混合エステルを製造することは実用に程速いものがある。

本発明者らは、低分子最セルロース混合エステルを工業的に有利に製造する方法について後のでも、の存在を関生する酢酸エステルを協定の存在を反応系外に除去しつ有機酸としていることにより、置換度の低下をほとが同時できせることなく混合エステル化、低分子強化が同時ののは、速やかに進行することを見出し、これらの知見に基づいて本発明を完成するに至った。

すなわち、本発明はセルロース酢酸エステルを 出発原料とし、酸触媒の存在下、副生する酢酸を 反応系外に除去しつつ炭素数 3 以上の飽和もしく

いので、一般に置換度2~2.5 が望ましい。しかし、親水性あるいは耐容剤性など特殊な性質を目的とする場合は、置換度2以下または置換度2.5以上の原料を使うこともできる。

原料のセルロース酢酸エステルが使用する有機 酸に不容の場合、あるいは反応系の粘度を低下させたい場合など都合によつて反応系にな剤を添かった。容剤としては原料のセルロース酢酸エステルを溶解もしくは影闘し、しかも反応を閉客しないものであればよい。例えば、炭化水素、ハロゲン化炭化水素、エーテル、ケトン、 アミド、スルホキンドなどである。水およびアルコールは反応速度の低下、置換度の低下をもたら すので好ましくない。

酸触媒としては、酢酸を反応系外に除去する条件下で安定に系内にとどまり、酸として作用するもの、例えば、硫酸、過塩聚酸、スルホン酸類、塩化亜鉛などが用いられる。これら酸触媒の便用低は反応系中の凝度として0.1~5%(重量%、以下同じ)が実用上好ましい。0.1%以下あるいは5%以上でも反応は進行するが、0.1%以下では反応速度が実用上おそすぎる場合が多く、5%以上酸触媒を使用することは経済的に好ましくない場合が多い。

仕込組成は広範囲に変えることができるが、酸 触媒を除いた組成は、セルロース酢酸エステル5 ~50多、有機酸95~50多の範囲が実用的で あり、有機酸の一部は溶剤によつて置換し得る。

反応は酸触媒の存在下、酢酸を反応系外に除去 しつつ、セルロース酢酸エステルを溶剤の存在ま たは存在しない状態で有機酸と加熱することによ

きく、仕込時において5 あまでの水分の存在は輝 害にならず、仕込時の諸原料を予め乾燥、脱水することは一般に不要である。

次に実施例によって本発明の具体例を示すが、 本発明はこれによつて限定されるものではない。 実施例も

セルロース酢酸エステル(関換度 2.4 0、50 元 1.1 5 d 1/9 の 2 の で ) 1.1 5 d 1/9 の 2 の で か ラス 数 存 数 中 に 入れ、 B の で で 完全 に 溶解 させた。 の な 任 で で を な か に た る で に 後 、 内 で い で な か に た る ま で な を 析 出 さ せ 、 戸 過 し 、 た で に を が 中 性 に な る ま で な た し た 後 、 其 空 乾燥 し た 。

:.

特開昭51-119089 (3) つておこなわれる。反応温度は 3 0 ℃以上が好ましく、特に 6 0 ~ 1 5 0 ℃の範囲が好ましい。 3 0 ℃以下では反応の進行は 疑慢であり、 15 0 ℃以上では 着色が 顕著になり、好ましくない。

反応系からの酢酸の除去は、常圧下で酢酸が除去されるようを反応温度で反応させるか、 あるいは酢酸が除去されるよう な適当 な被圧度と温度の組合 せの下で反応させることによつで造成される。 なお、酢酸除去に際し、有機酸もしくは溶剤の一部が反応系から留去されても 差支えない。 もし、必要があれば、有機酸もしくは溶剤を反応系がら反応をおこなってもよい。

反応時間は触媒の種類、量および反応温度など 種々の因子によって異なるので、一般的に決められない。要は所望する分子量に低下するまで反応 を継続させればよい。

なお、本発明の条件では、水分は反応中に系外 に除去され実質的に無水の状態で反応が進行する ので、仕込時の反応系中の水分含量の許容度が大

30℃での極限粘度(以下の実施例では単に極限 粘度とする) C.2 d L/g で あった。 比較例 1

酢酸を系外に除去することなく、常圧下で反応をおこなわせた他は実施例1と同様に実験した。生成物はアセチル基置換度2.15、プロピオニル基置換度0.21であつた。実施例2

突 施 例 3

セルロース酢酸エステル(遺換度1.85、極限

粘度 1.1 0 de/g) 15g、酪酸 125gを設件 機付300型ガラス製反応器により60℃で溶解 させた。

容解後、70多過塩素酸水溶液18と酪酸108 との混合液を添加し、60℃、15 mm Hg の波圧下 で酢酸を連続的に系外に除去しつつ1時間反応さ せた。

生成物の精製は実施例1と同し方法でおこをつ た。生成物はアセチル基置換度 1.63、プチリル 基嚴換度 0.1 9 であり、極限粘度は 0.1 4 d∠/8 · であつた。

#### 実施例 4

セルロース酢酸エステル(遺換度2.70、極限 粘度 1.2 3 de/g) 1 5 g、酪酸 2 0 0 g を搅拌 機付300配容ガラス製反応器中に入れ、80℃ に加熱した後硫酸2gを加え、80℃、50 mHg の波圧下で生成する酢酸を系外に除去しつつ2時 間反応させた。酢酸マグネシウムを添加し硫酸を 中和した後実施例1と同じ方法で生成物を精製し た。生成物はアセチル基置換度218、プチリル

させた。生成物の精製は実施例 1 と同じ方法で行 つた。生成物はアセチル装置換度1.67、ブチリ ル基置換度 0.7 1、極限 粘度 0.1 7 dx/8 であつ た。

### 実施例7

セルロース酢酸エステル(蹬換度 2.4 0、極限 .粘度 1.1 5 d2/8 ) 1 5 8、 クロルペンセン 135 タを攪拌機付の 5 0 0 ml ガラス 製反応器 中に入れ、 100℃で膨潤させた後、オレイン簸2008、 D-トルエンスルホン酸5gを添加し、100℃ において、 3 2 0 mm Hg の放圧下で生成する酢酸 を系外に除去しながら2時間反応させた。反応後 大鼠のエタノール中に注ぎ、炉過により生成物を 単雑し、エタノール、水で交互に2回ずつ洗浄し た後、80℃、10時間被圧乾燥した。生成物は アセチル基閥換度2.2、1、オレイル搭置換度0.15、 極限粘度 0.1 3 de/8 であつた。

#### 実施例8

セルロース酢酸エステル(置換度 2.4 0、核限 枯皮 1.1 5 化/8)158、クロルベンゼン135

基置換段 0.4 7 であり、極限粘度 0.2 1 de/8 であつた。

#### 实施例 5

· セルロース酢酸エステル(超 放度 2 . 4 0 、板限 粘度 1.1 5 d4/8 ) 1 5 8、酪酸 1 3 5 8を攪拌 极付の300 昭容ガラス嬰反応器中に入れ、140℃ で完全に溶解させた。溶解後塩化亜鉛5月を添加 し、140℃において、常圧下で生成する酢酸を **湿続的に系外に除去しながら30分間反応させた。** 生成物の精製は実施例1と同じ方法で行つた。生 成物はアセチル基置換度 2.01、プチリル基置換 度 0.3 6 であり、極限粘度 0.2 5 d4/8 であっ A .

#### 実施例6

セルコース酢酸エステル(置換度2.40、極限 粘度 1.1 5 d2/9)15B酪酸 1 3 5 g を撹拌機付 300 <sup>2</sup> 超容ガラス製反応器中に入れ、50℃で容解させ た。 溶解後、 p - トルエンスルホン酸 5 g 添加し、 5 0 ℃において、1 0 mp Hg の被圧下で生成する 酢酸を連続的に系外に除去しながら10時間反応

8 を祝祥機付の 5 0 0 ml ガラス製反応器中に入れ、 60℃で影問させた後、メタクリル酸1208、 ハイドロキノン1g、p-トルエンスルホン酸5 タを添加し、60℃において、15mm Hgの減圧 下で、酢酸を除去しながらフ時間反応させた。生 成物の精製は実施例7と同じ方法で行つた。生成 物はアセチル基置換度2.0 る、メタクリリル基證 換度 0.3 8 であり極限粘度 0.2 1 d*L/8* であつた。 実施例9

セルコース酢酸エステル(置換度240、板限 粘度1.15dL/8)158、クロルペンセン135 8を投換機付の500mがラス製反応器中に入れ、 80℃で影瀾させた後、クロトン酸1208、ハ イドロキノン 1 8、p -ト ルエンスルホン 酸 5 g を添加し、80℃化おいて、170mmHgの被圧下 で、酢酸を運統的に除去しながら 2時間反応させ た。生成物の精製は実施例1と同じ方法で行った。 生成物はアセチル基置換度 2.0 1、クロトニル基 置換度 0.3 5、極限粘度 0.2 7 d4/8 であつた。

太発明の方法によれば、工業的に大量生産され

特開 昭51-119089(5)

安価なセルロース酢酸エステルを出発原料とし、 他分子量化と混合エステル化を同時に行うことが、 でき、しかもその際、 置換度の低下がほとんどお こらない。

したがつて従来法と異なり安価 な原料 を用いる ことができ、且つ簡易な方法で一段で低分子量化 されたセルロール混合 有機 酸エステルを製造でき、 本発明の工業的価値は非常に大きい。

特許出願人 旭 ダ ウ 侏 式 会 社

5. 前記以外の発明者

カワナキン かサキタ キョウ 神奈川県川崎市川崎区夜光 1丁目3番 1号

別がり株式会社内

けいませんがん

同上

ポリ グチ コウ イタ 堀 口 幸 一

同 上

ヤマ グチ マザ ミ